# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

03-188986

(43) Date of publication of application: 16.08.1991

(51)Int.CI.

CO2F CO2F CO2F CO2F

(21)Application number : 02-268255

(71)Applicant: NEVELS LEONARDUS M M

(22)Date of filing:

05.10.1990

(72)Inventor: NEVELS LEONARDUS M M

(30)Priority

Priority number : 89 8902489

Priority date : 06.10.1989

Priority country: NL

# (54) TREATMENT OF RESIDUAL LIQUID

# (57)Abstract:

PURPOSE: To efficiently convert residual liquids contg. org. complexes of heavy metals and sulfur and nitrogen compds. to non-polluting liquids by spraying these residual liquids in oxidative gaseous flow of a high temp. in a region added with nitrate and calcium ions. CONSTITUTION: The residual liquids contg. the org. complexes of the heavy metals and the sulfur and nitrogen compds. are sprayed into the oxidative gaseous flow of the high temp. and more adequately the gaseous flow generated from industrial equipment or combustion furnace in at least one spraying chamber or region added with the nitrate and calcium ions. As a result, the residual liquids described above and more particularly the residual liquids generated from fixers, etc., photographic and chemical industry are efficiently subjected to a non-polluting treatment. The method of making the residual liquids acidic to pH of <5, heating these liquids up to a tap. exceeding 50° C and spraying the liquids into the gaseous flow of the high temp. is more preferable.

### LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's

decision of rejection]
[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

# 19日本国特許庁(JP)

# ® 公開特許公報(A) 平3-188986

@Int.Cl.5		識別配号	<u> </u>	庁内整理番号	<b>國公開</b>	平成3年(1991)8月16日
C 02 F	1/58 1/04 1/12	CDL	Q D	6816-4D 6647-4D 6647-4D		
	1/58	CDH	A P	6816-4D 6816-4D		
	1/62 1/72	ččü	Z Z	6816-4D 6816-4D		
				審査請求	未請求	請求項の数 11 (全7頁)

❷発明の名称 残留液の処理方法

優先権主張

②特 類 平2-268255

②出 願 平2(1990)10月5日

1989年10月6日19オランダ(NL) 198902489

個発 明 者 レオナルドウス マシ オランダ国へール, ダールツイヒト 37

ユス マリー ネベル

ス

⑩出 願 人 レオナルドウス マシ オランダ国へール, ダールツイヒト 37

ユス マリー ネペルー

ス

⑩代理人 弁理士浅村 皓 外3名

明 細 書

発明の名称
 残留被の処理方法

### 2. 特許請求の前囲

- 1. 距金属の有機器体、硫黄および窒素化合物を含んで成る残留液、特に写真および光化学工業の定替液等から生じる残留液の処理方法であって、硝酸塩およびカルシウムイオンを添加した少なくとも1つの噴霧窒または領域で、残留液を高温の酸化性の気流、特に工業設備または燃焼炉から生じる気流中に噴霧することを特徴とする方法。
- 2. 残留液を、噴霧される液体の温度が50℃ を上回る温度まで上昇するような方法で高温の気 液中に噴霧する、請求項]記載の方法。
- 3. 残留液を酸性にしてpHを5未満にする、 請求項1または2記載の方法。
- 4. Fe \*\*\* イオンの過剰量を残留被に添加 する、請求項1、2または3のいずれか1項に記

獣の方法。

- 5. 噴霧室または領域からの残留液体の排液 を再循環させ、高温の気流に再噴霧する、請求項 1~4のいずれか〕項に記載の方法。
- 6. 再循環気流中のFe\*\*\* イオンの含量を 権充する、請求項5記載の方法。
- 7. 再精環気流に電解および鉄による浸炭を施す、請求項5または6記載の方法。
- 8. 重金属の水酸化物を沈澱させる前に、可 循環気流のpHを5を上回る値に増加させる、前 求項5~7のいずれか1項に記載の方法。
- 9. 両額環気流のpHを水酸化カルシウムを添加することによって増加させる、請求項名記載の方法。
- 10. ハロゲン化物を残留液に添加する、請求 項1~9のいずれか1項に記載の方法。
- 11. ハロゲン化物を高温の酸化性気流によって添加する、結束項10記載の方法。
- 3. 発明の詳細な説明

# [産業上の利用分野]

本発明は、重金履の有機精体、硫質および窒素 化合物を含んで成り、写真および光化学工業から の定替被等から生じる残留液の処理方法に関する。 【従来の技術および発明が解決しようとする課題】

従来、定額液、添门定程液および他の剝含行液は、電解、イオン交換(鉄フィルター)または硫化物溶液との反応によって脱劇される。それにより、似と多数の他の重金属、例えば躺、クロムおよびニッケルは十分に除去される。次に、残留液体は下水道に排出される。ある極の残留液は、例えば家庭廃物と共にA.V.R.によって焼却されてきた。これはいずれの場合にも環境の汚染に関する。近大な問題を引き起こす。特に、定谷液は高化学散素消費量(C.2.V.)、高キュールダール窒素含量を行し、重金属の錯体化合物を含有する。

C.2.V.値は±80.000mg 0/1に上り、窒素のキュールダール値は±20.000mg N/1である。下水道に排出されるときには、居住者当量 (i.e.) の汚染値は式1.o.= 0/136 (C.2.V.+ 4.57 N) によって庁

えられる。2.4 時間当たり1000リットルの残留液が下水道に排出されるとすると、これは1.c. = 1/136 x (80.000 + 4.57 x 20.000) = 1257となる。

したがって、1年当たり365 ㎡の残留液は汚染 値が1257 1.0. となることを意味する。対照的に、 残留液を家庭廃物と共に焼却すると、硫資含量が 高いため環境に二酸化硫酸が分布するといった重 大な開始を引き起こす。

残留被を過酸化水素、クロム酸、過マンガン酸カリウム、塩素漂白液等によって酸化する方法が健業されているが、かかる方法は部分的にしか進行せず、しかも極めて費用がかかる。

【課題を解決するための手段および作用】

本発明の目的は、前紀のような残留被を処理する方法であって、これによって前紀のような不都合な点を防止する方法を提供することである。本発明は、その為に、最初に記載した方法であって、少なくとも1つの噴霧室または解域で硝酸塩およびカルシウムイオンを添加することにより、特に

- 3 -

工業設備または燃焼炉から発生する高温の酸化性 気流中に残留液を噴霧することを特徴とする方法 を提供する。

具体的には、残留液をこの方法によって高温の 気流中に噴霧して、残留物質と添加物との全体の 温度が50℃を上回る温度まで上昇し、局部的には 100 ℃を上回る温度にまで上昇するようにする。 残留液体のpHは更に5未満まで減少させるのが 好ましく、これは酸によりまたは工業廃ガスに含 まれることがある気流の酸性成分の結果として行 うことができる。これらの糸件下では、高温のガ スと噴霧液体との側に多くの反応が起こり、これ によって各種の望ましくない成分が残留液体から 除去されることになる。チオ硫酸塩のような硫黄 化合物は、不溶性の硫酸カルシウムへ変換されて、 **沈殿物として除去することができ、重金属は、特** に酸性条件下では有機錯体化合物から放出される がこれらの重金属は窒素、二酸化炭素および蒸気 のような排出ガスにまで分解される。重金属のイ オンは、排出液体をアルカリ性にすることによっ

て排出液体から水酸化物として沈澱させることができ、盤は、例えば塩化物を添加することによって除去することができる。

残留被の燃焼室からの排出物は幼年的に再簡原 され、再度高温の気流中に噴霧される。これによ って再循環気流を毎回各段階を通過させて、そこ で各種の成分を除去することができる。例えば、 再循環気流を飛解および鉄による浸炭に付し、金 隅を分離することができる。更に、鉄による役以 では、波が鉄イオンの含量が増加するという利点 がある。再循環気流のpHを5を上回る値にまで 増加させることによって、重金属の水酸化物を沈 澱させることができ、この場合には水酸化カルシ ウムを添加するのが好ましい。各種段階の沈澱物 は、通常の方法、例えば沈降または濾過によって 除去することができる。ハロゲン化物によって観 を除去する場合には、ハロゲン化物を食卓塩また は他の可溶性塩化物のような形態で残留液に加え ることができる。しかしながら、このハロゲン化 物は高温の酸化性気流によって加えることも可能

BEST AVAILABLE COPY

である。多く場合には、ハロゲン化物は工業ガス に予め含まれることになるであろう。

本発明を、写真工業における定着処理の疫留液 の処理によって単に説明する。これらの残留被は 各種の金属鉛体、例えば銅、鉄、釦、クロムおよ びニッケルのエチレンジニトリロテトラアセテー ト(E.D.T.A.) 附体を含んでいる。このような残 留被に硝酸カルシウムを加えて、適当な硝酸塩お よびカルシウムイオンが含まれるようにする。こ の方法で処理した秩留液を、例えば燃焼炉から発 生する高温の酸化性ガスと反応させる。これは、 残留液を高温の気流中に順務して、残留液体と添 加物との全体が50℃を上回る温度にまで上昇し局 部的には100 でを上回る温度にまで上昇するよう にすることによって行われる。また、残留被のp Hが5未満となるように留意し、これは酸性にす るかまたは気流中に既に含まれている酸性成分に よって行うことができる。

これによって残留液を添加物の混合物はガス洗 が媒質のように作用するので、酸化性条件下では 多数の反応が起こる。

例えば、鉄留液に含まれるチオ硫酸塩は、次の 反応系によって不消性の硫酸カルシウムに変換される。

S<sub>2</sub>O<sub>3</sub> → 2H\* ≒H<sub>2</sub>S<sub>2</sub>O<sub>3</sub> ≒H<sub>2</sub>O+SI+SO<sub>2</sub>I SO<sub>2</sub>+酸化剂+ (触媒盤のCu\*\*F\*\*\* ∧g\* 等) →SO<sub>3</sub> SO<sub>3</sub>+H<sub>2</sub>O→2H\* +SO<sub>4</sub> — .SO<sub>4</sub> → +Ca\*\*→CaSO<sub>4</sub>I 沈殿した破散カルシウムは、好都合に取り除くことができる。

、 酸酸カルシウムとは異なり、 破酸新は下記の反応によっても 光麗することができる。

S O 4 + P b \*\* → P b S O 4 1

Pb\*\*イオンは、これによって川いられる高温 ガスから誘導することができる。

残留被または高温ガス中に含まれるアンモニウムイオンは、次の式にしたがって残留被の解除イオンと反応する:

NH4+ + NO3 = = NH4 NO 3 = N2 1 + 2H 2 0+1/0 2 1

- 7 -

これによって発生する酸素は残留液の精体化合物 の酸化によって更に分解に寄与することになる。

R-NH<sub>2</sub>およびR<sup>J</sup>-NH~R<sub>2</sub>のようなアミラーゼが含まれている場合にも同様な反応が起こる。ガス洗浄液を廃返し高温気流と接触させることによって、この反応は繰返し起こる。

EDTA - 鉛体のような重金属の有機化合物は、 気流中に含まれる物質を酸化することによって徐 々に酸化される。これらの反応は、放出される Fe $^{+++}$ 、Cu $^{++}$ 、Hg $^{+-}$ 、Ni $^{++}$ およびAg $^{+-}$ によって触媒的に促進される。

Fe-EDTAは極めて安定な錯体であるので、 Fe<sup>+++</sup> の過剰量によっても関連の金属が他の金 属-EDTA 錯体から放出される。このFe<sup>+++</sup> を所望により加えられる。それにより、EDTA は、下記の反応式によって分解される:

EDTAとの金属鉛体=MeH<sub>2</sub>・EDTA
MeH<sub>2</sub>・EDTA≒Me<sup>++</sup>→H<sub>2</sub>・EDTA
H<sub>2</sub>・EDTA+酸化剂+触媒→N<sub>2</sub>!+×CO<sub>2</sub>!+yH<sub>2</sub>O
噴霧(ガス洗か) 新域から排出される液体は、

水酸化カルシウムを添加することによって効率的 にpHを5を上回る値にする。これによって頂金 属は水酸化物として沈澱する。

- 8 -

含まれているAg\* は塩化物または臭化物を添加することによって沈澱させることができる。ハロゲンは気流によって供給することができ、または予めその中に含まれている。似は、次の反応によって沈澱する。

 $Ag^+ + CI^- \rightarrow AgCII$ 

洗浄を報返す際には、洗浄液体は一定の制合で 沈殿物を放出する。残留液から、硫酸化合物は硫 酸、 $CaSO_4$ 、および $PbSO_4$ として消失し、 アンモニウム塩およびアミンは $N_2$ 、 $H_2O$ および  $M_2$  ない  $M_2$  ない

BEST AVAILABLE COP

# [実施例]

機嫌がから発生する高温の気流を、ベンチュリ 洗浄反応装置中で残留定着洗浄液と核触させる。 燃焼ガスはフライアッシュを含んでおり、この中 には数十種類の重金属化合物、酸性ガスHBr、 HCI、HF、SO<sub>2</sub>、NO<sub>x</sub>、およびN2、 O<sub>2</sub>COおよびCO<sub>2</sub>のようなガスが含まれてい る。洗浄液として作用する残留液に、連続的に進 行する工程の際に補助物質すなわちアジャックス およびH.I.R.を規削的に加えた。

T ジャックスは、C a (O H)  $_2$  および C a (N O  $_3$ )  $_2$  の混合物である。M.1.R.は、 C u (N H  $_3$ )  $^{++}$ 、N H  $_4$   $^+$ 、N O  $_3$  、C 1  $^-$ 、 B F  $_4$  、C r O  $_4$   $^-$  および S  $_1$  F O  $^-$  の混合物 である。

アジャックスについて、Ca \*\*とNOg^の含 最を制定した。

M.1.R.について、 $N.H._4$   $^*$  および $C.u.^{**}$ の含量を耐定した。

残留定着液について、重金属、NH<sub>4</sub><sup>↑</sup>、 Ca<sup>\*\*</sup>、SO<sub>4</sub><sup>--</sup>、Br<sup>-</sup>、Cl<sup>-</sup>、および乾燥 物質含量を耐定した。

工程中に、CaSO<sub>4</sub>、PhSO<sub>4</sub>、CaF<sub>2</sub>、AgBr、AgCI、SIO<sub>2</sub>および皿企属の水 酸化物等から成る間形物質が連続的に沈澱した。

開始時には、反応装置には残留定着被12㎡が含まれた。17日後の試験期間の終了時には、反応装置にはガス洗浄液12㎡が含まれていた。その間の期間に75㎡の残留定着液、1.8㎡のN.1.R.および15㎡のアジャックスを加えた。

実験の結果を、下記の表に示す。

- 11 -

- 12 -

		ı
t	,	I
L	₹	I

	kg/m³ R.F.V.	积量/8Tm/Kg	Kg/m , 称量/8Tm3/kg T>+ッ/ス 稻量/15m3/kg kg/m³ 統量/1.8m3/kg kg/m³ 統量/12m3/kg R.F.V. 有量/1.8m3/kg C.N.V. 統量/12m3/kg	kg/m³ M.I.R.	統量/1.8m3/Kg	kg/m³ G.E.V.	铁量/12m3/Kg	Δ kg
. 2	0.050	4.35						
				50.07	37.6	0.042	0.5	41.45
ન્દ્ર	0.033	3.30				0.053	0.6	2.7
ا <del>ن</del>	0,151	13.13				0.071	0.84	12.3
u2	0.035	7.39						
3						201.0	7.7	67.0
3	0,0016	0.14				0.0022 0.02	0.02	0.12
Ag	0.050	4.35				0.0005 0.006	0.006	4.34
Fe	3.8	330				4.2	50.4	279.6
P.P	0.305	26.5				0.035	7 0	26.1
+ THN	27.1	2357.7		29.4	5			1.01
. =					11.10	g./7	333.6	2075.2
SO 4 1 1	128.0	11136	į			109	1308	9823
Brl	1.7	147.9				12	P 17 1	3.95
C11	0.7	6.09		31.37 56.46	56.46	9.3	111.6	4.97

- 12

# BEST AVAILABLE COPY

1

BEST AVAILABLE COPY

表(括3)

	kg/m <sup>3</sup> R.F.V.	於量/87mykg	アジャックス	,你至/15m3/Kg	kg/m³ N.I.R.	经量/1.8 m3/kg	.kg/m <sup>3</sup> G. R. V.	kg/m³ 於量/87m3/kg Tジャッス 統章/15m3/kg kg/m³ 統量/1.8m3/kg kg/m³ 統量/12m3/kg △ kg R.F.V. G.R.V.	Δ kg
Ca	3.3	Ca 3.3 287	40	40 600			9.8	9.5 114	773
乾燥点	7 256.1	草艺大集							
					9.0		267	267 3204	19137
NO3.	NO3- 18.5	1609.5 106 1590	106	1590			0.5	9	3193.5
,	6	3 3 5 4 6 6 6 6 7							
,	0.07	0609					5.5	95 660	5450

あろう。

下記のことが上記の表から料る。

- (1) 重金属は溶液中には残っておらず、 C.2.V.値はかなり減少するので、州体は実質的に 完全に分解する。
- (2) NH<sup>4+</sup>とNO<sub>3</sub> は、実質的に完全に 分解する。
- (3) チオ硫酸塩は分解して硫酸と硫酸塩になる。
- (4) ハロゲンと観を実質的に完全に除去することが可能である。

上記において、先化学工業から生じる鉄留定者 液を分解する実施例によって、本発明を説明した。 しかしながら、種子および種池工業、実験室の C.2.Y.廃液、アンモニア性液、スルファメート含 行廃液等に由来する金属器体を含む他の銭留液も 間様に分解することが可能である。

本発明の方法を実施例によって上記に説明したが、発明の範囲内であらゆる変更および改質が可能であることは明らかである。これらは、上記の説明を検討した後であれば、当業者には明らかで

代理人 淺 村 皓

BEST AVAILABLE COPY

- 15 ~

- 16 -